

SCRIPT LANGUAGE="JavaScript">

Patent Number: EP0545740

Publication

date: 1993-06-09

Inventor(s): SAINTON ALAIN (FR); BOURDEL DIDIER (FR); PELON MICHEL (FR)

Applicant(s): BEUGNET SA (FR)

Requested

Patent: ☐ EP0545740, B1

Application

Number: EP19920401510 19920603

Priority Number

(s): FR19910015085 19911205

IPC

Classification: C04B28/02; C08L95/00; E01C7/26; E01C19/10;

E01C23/06

* Equivalents: DE69210362D, DE69210362T, ☐ FR2684699

Cited FR2189579; EP0319702; FR2613737; FR2661173;

Documents: FR2352763; EP0274920; EP0316752; FR2595383;
DE3729507; US4331481

Abstract

The invention relates to a process for double cold mixing of a granular material for road construction, characterized in that there is prepared a premix of a granular material and of a first hydraulic, such as cement, or hydrocarbon, such as bitumen, binder containing, if appropriate, surface-active stabilizing agents, and this premix is transferred into kneading devices at which point there is added to it a second hydrocarbon or hydraulic binder so as to produce a definitive mixture which is spread on a road under construction.

Data supplied from the esp@cenet database - I2

THIS PAGE BLANK (USPTO)



⑪ Numéro de publication : **0 545 740 A1**

⑫

DEMANDE DE BREVET EUROPEEN

⑲ Numéro de dépôt : **92401510.0**

⑤① Int. Cl.⁵ : **E01C 7/26, E01C 19/10,
E01C 23/06, C04B 28/02,
C08L 95/00**

⑳ Date de dépôt : **03.06.92**

③① Priorité : **05.12.91 FR 9115085**

④③ Date de publication de la demande :
09.06.93 Bulletin 93/23

⑧④ Etats contractants désignés :
AT BE CH DE DK ES GB GR IT LI LU NL PT SE

⑦① Demandeur : **BEUGNET, Société dite**
66 Avenue des Champs Elysées
F-75008 Paris (FR)

⑦② Inventeur : **Sainton, Alain**
106 rue de Charenton
F-75012 Paris (FR)
Inventeur : **Bourdel, Didier**
29 rue de la Gare
Mont Saint Eloi (Pas de Calais) (FR)
Inventeur : **Pelon, Michel**
7, rue des Corbières
Martignas Sur Jalle (Gironde) (FR)

⑦④ Mandataire : **Cabinet Pierre HERRBURGER**
115, Boulevard Haussmann
F-75008 Paris (FR)

⑤④ Procédé de double traitement à froid d'un matériau granulaire destiné à la technique routière.

⑤⑦ L'invention concerne un procédé de double traitement à froid d'un matériau granulaire destiné à la technique routière caractérisé en ce que l'on prépare un prémélange d'un matériau granulaire et d'un premier liant hydraulique tel que du ciment ou hydrocarboné tel que du bitume contenant, le cas échéant, des agents stabilisants tensio-actifs et on transfère ce prémélange dans des organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute un second liant hydrocarboné ou hydraulique de façon à obtenir un mélange définitif que l'on répand sur une chaussée en chantier.

EP 0 545 740 A1

La présente invention concerne un procédé de double traitement à froid d'un matériau granulaire destiné à la technique routière.

Lors de la fabrication d'une chaussée nouvelle, les spécialistes dans le domaine de la technique routière doivent choisir entre deux procédés fondamentalement différents.

Le premier de ces procédés consiste schématiquement à combiner des couches d'assise constituées par l'association de matériaux granulaires et de liants hydrauliques sur lesquelles on peut circuler directement après compactage (graves-ciments, graves laitiers jusqu'au béton sec compacté) et une couche de roulement également constituée de matériaux granulaires, mais liés en général à chaud par un liant hydrocarboné ; ces enrobés permettent une circulation immédiate des véhicules, directement après compactage.

Parmi les liants hydrocarbonés chauds ($t^{\circ}\text{C} > 100$) pouvant être utilisés pour la fabrication des couches de roulement, on peut citer des liants anhydres tels que les bitumes routiers et les brais de houille.

Pour les assises de chaussées, une autre technique consiste à utiliser des matériaux traités à chaud aux liants hydrocarbonés tel que par exemple les graves bitumes qui présentent l'avantage d'avoir une capacité de déformation et donc d'allongement élevée, ce qui signifie qu'ils ne cassent pas ; dans le cas où ces liants hydrocarbonés sont sous forme d'émulsion, les matériaux traités (graves émulsion) sont fabriqués et répandus à froid ; ils présentent cependant la particularité d'avoir des propriétés mécaniques sensibles à la température : ils sont, en effet, fragiles à froid car très durs et mous à haute température. Ces variations entraînent des phénomènes de fluage et d'orniérage qui sont un véritable fléau pour les chaussées.

Le second type de procédé correspond à l'utilisation de matériaux plus fluides qui se mettent en oeuvre par extrusion : ce sont les bétons de ciment qui présentent la particularité d'être plus "raides" à la mise en oeuvre que les bétons utilisés dans l'industrie du bâtiment.

Ces bétons de ciment sont confectionnés dans des centrales de fabrication situées à proximité du chantier, qui peuvent être de type continu ou discontinu, puis transportés jusqu'à celui-ci par des camions ; leur mise en oeuvre requiert un matériel spécifique : les machines à coffrage glissant qui avancent sur des chenilles et comportent des systèmes clos de caisson munis sur leur surface supérieure d'aiguilles vibrantes électriques ou hydrauliques susceptibles de transférer le béton à l'état liquide (béton pervibré) de façon à lui permettre de prendre la forme recherchée.

La mise en oeuvre d'un tel procédé présente un inconvénient grave : en effet, si on laisse le béton tel quel, il subit un retrait hydraulique ; or, si les forces de retrait sont supérieures à la résistance intrinsèque de béton, il se produit au sein de celui-ci des fissures qui se répartissent de façon aléatoire et donc irrégulière. Il est donc nécessaire de maîtriser ce phénomène de fissuration : dans ce but, on a pris l'habitude, quelques heures après la pose, de scier le béton sur environ le quart de son épaisseur de façon à créer des zones de fragilisation ; ainsi, le béton préalablement coulé en continu se transforme-t-il en une succession de dalles. Les intervalles transversaux entre celles-ci distants de 5 à 6 mètres, sont colmatés avec des joints (barres noires des autoroutes) qui présentent l'inconvénient d'être fragiles et de devoir être refaits fréquemment (environ tous les six à sept ans). De plus, la circulation sur ces joints est bruyante et jugée inconfortable par les usagers.

De plus, malgré leur "répartition" en dalles, les revêtements en béton sont très rigides et dépourvus de capacité de déformation, ce qui fait qu'ils risquent de casser sous l'effet de surcharges et de sous-épaisseurs ; ils sont en outre sensibles aux gradients de températures (dilatation et contraction du béton).

L'avantage de ces revêtements est cependant lié à leurs modules de rigidité très élevés allant de 20 000 à 40 000 MPa (alors qu'ils ne sont que de quelques dizaines de MPa à 15 000 MPa selon la température dans le cas de revêtements traités aux liants hydrocarbonés) et à leur insensibilité à la température dont la conséquence est que ces revêtements ne peuvent donner lieu à des phénomènes de fluage et d'orniérage.

Pour remédier à ces inconvénients des chaussées en béton, on a proposé la technique dite du béton armé continu, conformément à laquelle des fers longitudinaux ronds ou en forme de ruban, distants d'environ 15 cm sont posés sur la chaussée à une hauteur correspondant approximativement à la zone médiane de la dalle, avant coulage de celle-ci.

Cette armature n'a, en fait, aucun effet sur les performances mécaniques de la chaussée compte tenu du fait qu'elle est mise en place dans la zone neutre qui ne travaille ni en compression ni en flexion. Son intérêt est qu'elle permet de maîtriser la rétraction par suite de phénomènes de frottement entre les fers d'armature et le béton ; il se produit, en réalité, une micro-fissuration très fine essentiellement différente de la fissuration anarchique se produisant dans le cas de dalles non armées : on peut ainsi obtenir un béton dit béton armé continu.

La réalisation d'un tel béton présente l'inconvénient d'être très complexe et donc onéreuse ; elle augmente en effet, dans une mesure pouvant être jugée inacceptable, le prix de revient du béton.

L'idée à la base de l'invention est de proposer un procédé de double traitement à froid d'un matériau granulaire destiné à la technique routière de façon à permettre d'assouplir les matériaux traités aux liants hydrauliques ou de rigidifier les matériaux traités aux liants hydrocarbonés, de manière à permettre l'obtention de

revêtements ayant des propriétés mécaniques situées entre celles des deux types fondamentaux susmentionnés.

5 Ce procédé est caractérisé en ce que l'on prépare un prémélange d'un matériau granulaire et d'un premier liant hydraulique tel que du ciment ou hydrocarboné tel que du bitume contenant, le cas échéant, des agents stabilisants tensio-actifs et on transfère ce prémélange dans des organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute un second liant hydrocarboné ou hydraulique de façon à obtenir un mélange définitif que l'on répand sur une chaussée en chantier.

Conformément à l'invention, le premier liant est avantageusement un liant hydraulique tandis que le second liant est un liant hydrocarboné.

10 On retiendra les liants hydrocarbonés tels les bitumes issus du raffinage du pétrole, les brais de houille, les bitumes fluxés aux huiles de houille ou aux huiles de pétrole, les mélanges bitume/brai de houille ou bitumes/goudron de vapocraquage ou des liants similaires, soit sous forme anhydre soit sous forme d'émulsion aqueuse (émulsionnés avec des agents de surface anioniques, cationiques ou amphotères).

15 Parmi les liants hydrauliques pouvant être mis en oeuvre, on peut citer, à titre d'exemple, les ciments normalisés, les laitiers de haut-fourneau vitrifiés, les liants routiers composites (cendres volantes, laitiers moulus associés à la chaux pulvérulente ...), les cendres volantes silico-alumineuses (de centrales thermiques) avec ou sans activant, les cendres volantes sulfo-calciques, les fines de laitiers de haut-fourneau ou encore les fines de pouzzolane de schistes houillés avec ou sans activant.

20 Le matériau granulaire traité conformément à l'invention, peut, dans certains cas particuliers, être un matériau neuf, auquel cas le procédé est mis en oeuvre dans une centrale de fabrication et de malaxage fixe ou mobile, située à proximité du chantier : dans cette centrale, on effectue un prédosage du matériau granulaire, on lui ajoute une quantité déterminée de liant hydraulique sous forme pulvérulente ou sous une autre forme, préalablement dosée pondéralement et combinée à de l'eau d'apport et, le cas échéant, à des additifs, notamment du type plastifiant, entraîneur d'air, ou encore accélérateur ou retardateur de prise, de façon à obtenir le prémélange, et l'on transfère ce dernier dans les organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute le liant hydrocarboné.

Conformément à l'invention, le matériau granulaire traité est, cependant le plus souvent, constitué par un matériau de chaussée fraisé.

30 Conformément à cette variante préférentielle de l'invention, on répand une couche de liant hydraulique (du ciment par exemple) sur une chaussée, on fraise celle-ci sur une épaisseur de l'ordre de 10 à 50 cm de façon à obtenir le prémélange et l'on transfère ce dernier dans les organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute le liant hydrocarboné, l'eau d'apport et souvent un agent tensio-actif pour faciliter l'enrobage.

35 Conformément à l'invention, ce dernier liant peut toujours être ajouté soit sous forme anhydre, ce qui présente l'inconvénient d'être onéreux, soit sous forme d'émulsion aqueuse, ce qui est particulièrement avantageux : les qualités propres des émulsions de bitume ont, en effet, été largement démontrées et sont connues depuis déjà de nombreuses années. De plus, dans tous les cas, une telle émulsion peut avantageusement se substituer partiellement à l'eau d'apport.

40 Conformément à l'invention, dans le cas d'une émulsion de bitume de type cationique ($1 \leq \text{pH} < 7$) on utilise un agent tensio-actif ou surfactant en solution aqueuse (comme défini dans la Norme Française NFT 73 000 d'avril 1985) obtenu à partir de l'action d'un acide minéral sur des dérivés d'amines grasses (spécialement sélectionnés), qui facilite l'enrobage du bitume autour du mélange agrégats-ciment.

45 Conformément à l'invention, le malaxage du prémélange et l'addition de liant hydrocarboné peuvent bien entendu être mis en oeuvre dans des centrales de malaxage classiques, fixes ou mobiles situées à proximité du chantier ; un tel processus revient à brancher, sur des machines conçues pour traiter des matériaux tels que des graves ciments, une arrivée de liants hydrocarbonés, le cas échéant, associés à un tensio-actif au niveau du malaxeur.

50 Selon une caractéristique préférentielle de l'invention, il est cependant possible d'adapter au procédé de double traitement d'un matériau granulaire, des machines existantes qui ont été primitivement mises au point pour le traitement in situ de chaussées vieillies, sont susceptibles de se déplacer sur une chaussée en chantier et sont équipées, à leur partie arrière, de tables et d'organes de finition permettant de répandre le mélange définitif.

55 Parmi ces machines, on peut, à titre d'exemple, mentionner celle décrite dans le document FR-A-87 05 005 et connue par les professionnels de la construction routière sous le nom d'ATRECOR (marque déposée) : cette machine a été conçue pour la mise en oeuvre d'un procédé de régénération in situ et à froid de couches de roulement en enrobés bitumineux sur une épaisseur inférieure à 15 cm. Elle est schématiquement munie d'une trémie de réception des enrobés à traiter coopérant avec un système de tapis peseurs coopérant avec un double malaxeur longitudinal situé dans une chambre de mélange fermée pourvue d'une arrivée de liants hydrocarbonés anhydres chauds.

Conformément à l'invention, il est possible d'associer une telle machine à un système d'épandage susceptible de répandre sur la chaussée une couche d'un liant hydraulique, et à une fraiseuse classique de nature à fraiser la chaussée jusqu'à une profondeur d'environ 10 à 30 cm, c'est-à-dire non pas seulement la couche de roulement, mais également le cas échéant, des graves et matériaux supports situés au-dessous de celle-ci : cette fraiseuse peut mettre le prémélange en cordon derrière elle ou le déverser directement dans un camion à l'aide d'un tapis transporteur ; ce camion n'aura ensuite plus qu'à reculer pour alimenter le mélange dans la trémie de la machine.

En conséquence, une machine du type ATRECOR peut être utilisée pour la mise en oeuvre de l'invention sans modifier les caractéristiques de celle-ci, si ce n'est en l'alimentant avec le prémélange alors qu'elle avait été primitivement prévue pour le traitement de matériaux neufs, et, le cas échéant, en introduisant au niveau de la chambre de mélange, non pas un liant hydrocarboné anhydre mais une émulsion de bitume en association avec de l'eau d'apport.

Il est à noter qu'il est également possible d'effectuer un mélange graves-ciment préalablement en centrale de malaxage et de verser ce prémélange dans la trémie de la machine.

Une autre machine de traitement in situ pouvant être adaptée à la mise en oeuvre du procédé conforme à l'invention est celle décrite dans les documents FR-A-85 12 724 et FR-A-86 03 362 qui est connue par les spécialistes des techniques routières sous le nom d'ARC 700 (marque déposée).

Cette machine a été conçue pour la mise en oeuvre d'un procédé de retraitement de l'ensemble des couches constitutives d'une chaussée sur une profondeur de l'ordre de 30 cm avec un agent de reconditionnement constitué par un liant hydraulique. Cette machine englobe des organes de répartition sur la chaussée du liant hydraulique de reconditionnement, ainsi qu'un rotor de fraisage transversal qui effectue un prémélange qu'il conduit à un malaxeur longitudinal situé dans une chambre de mélange ouverte, c'est-à-dire dans laquelle les matériaux traités reposent sur le sol.

Conformément à l'invention, il est possible d'adapter cette machine à la mise en oeuvre du procédé de double traitement susmentionné en équipant la chambre de mélange ouverte d'une arrivée d'eau d'apport et de liants hydrocarbonés, soit sous forme anhydre, soit, et de manière préférentielle, sous la forme d'une émulsion aqueuse.

Selon une autre caractéristique de l'invention, il est possible d'incorporer des fibres synthétiques, organiques, minérales ou de type acier ou fonte dans le liant hydrocarboné ajouté au niveau des organes de malaxage. Les avantages liés à l'addition de fibres sont, à titre d'exemple, décrits dans le document FR-A-90 05 564.

Les caractéristiques du procédé qui fait l'objet de l'invention, seront décrites plus en détail à l'aide des exemples mentionnés ci-dessous qui indiquent les propriétés de plusieurs matériaux de chaussée :

Exemple 1 :

Grave-ciment classique.

On a préparé un mélange de concassé calcaire 0/6 et 6/20 avec le mélange pondéral suivant :

96,5 %	0/20 reconstitué
3,5 %	ciment CPJ 45 (selon la norme NFP 15301).
<hr/>	
100 %	
5 %	eau d'apport

On a confectionné à partir de ce matériau des éprouvettes correspondant à la directive de la Direction des Routes, Ministère des Transports-SETRA-LCPC- Juin 1983 "Réalisation des assises de chaussée en graves traités aux liants hydrauliques". On a effectué des essais d'écrasement à la presse, à une vitesse de 0,1 MPa/s, à 18°C, et, après 7 jours, 28 jours et 90 jours de conservation, on a obtenu les valeurs de la résistance à la compression Rc et du module de rigidité E en MPa rapportées dans le tableau ci-dessous:

TABLEAU

	7 Jours	28 Jours	90 Jours
Rc	5	7	11
E	12 000	20 000	25 000

Exemple 2 :

Grave émulsion classique.

On a utilisé le même mélange 0/6 et 6/20 de concassé calcaire que dans l'exemple 1 mais avec le mélange pondéral suivant :

93,5 % 0/20 reconstitué
 6,5 % émulsion aqueuse à 60 % d'un bitume dont la
 pénétrabilité à 25°C est de 180/220 dixième
 de mm (Norme NFT 66004). Le pH de l'émulsion
 était de 2,7.
 2 - 3 % eau d'apport
 0,02 % agent mouillant/agrégats + ciment

On a confectionné à partir de ce matériau une éprouvette selon la Directive de la Direction des Routes, Ministère des Transports-SETRA-LCPC-Décembre 1974 concernant les graves émulsions.

On a traité cette éprouvette par écrasement à la presse à une vitesse de 1 mm/s à 18°C.

Après 14 jours de conservation, on a obtenu, pour la résistance à la compression Rc, la valeur de 3,5 MPa et pour le module de rigidité la valeur de 2500 MPa, soit environ dix fois moins que dans le cas d'une grave ciment classique.

Exemple 3 :

Matériaux correspondant à l'invention.

On a fabriqué un mélange de concassé calcaire 0/6 et 6/20 similaire aux exemples 1 et 2, avec le mélange pondéral suivant :

95,1 % 0/20 reconstitué
 2,7 % ciment CPJ 45
 2,2 % émulsion de bitume mise en oeuvre conformément
 à l'exemple 2.
 100 %
 5 % d'eau d'apport
 0,02 % agent mouillant/agrégats + ciment

La teneur en eau totale dans le mélange était de 5,8 %.

A partir de ce mélange, on a fabriqué des éprouvettes conformément à l'exemple 1.

On a traité ces éprouvettes par écrasement à la presse à une vitesse de 0,1 MPa/s à 18°C, et après 7 jours, 28 jours et 90 jours de conservation, on a obtenu les valeurs rapportées ci-dessous, exprimées en MPa,

EP 0 545 740 A1

pour la résistance à la compression Rc et le module de rigidité E :

TABLEAU

	7 Jours	28 Jours	90 Jours
Rc	1,8	3,1	4,8
E	3 500	7 000	9 500

Il est clair que ces valeurs se situent entre celles correspondant respectivement aux exemples 1 et 2, par contre la présence de ciment garantit la bonne tenue au fluage de ce matériau aux températures élevées (50-60°C).

Exemple 4 :

On a fabriqué un béton routier classique contenant pour 1m³ de béton :

- matériau concassé 0/60 :

1740 kg { 0/2 conc. 200 kg
0/6 roulé 465 kg
6/20 conc. 365 kg
20/60 conc. 710 kg

- ciment CPJ 45 : 275 kg
- cendres volantes sèches : 95 kg
- eau : 170-180 litres
- plastifiant : 1,1 kg
- entraîneur d'air (AER) : 0,26 kg

Après 7 jours et 28 jours de conservation, on a obtenu des résistances en flexion RF respectivement égales à 3,6 et 4,5 MPa.

On a ensuite fabriqué un béton conforme à l'invention contenant, pour 1 m³ :

- matériau concassé 0/60 :

1740 kg { 0/2 conc. 200 kg
0/6 roulé 465 kg
6/20 conc. 365 kg
20/60 conc. 710 kg

- ciment CPJ 45 : 183 kg
- cendres volantes sèches 60 kg
- émulsion à 60 % d'un bitume 180/220 : (idem aux exemples 2 et 3) 153 kg
- eau d'apport : 100 litres

On a, à nouveau, mesuré la résistance en flexion RF après 7 jours et 28 jours de conservation et on a obtenu des valeurs respectivement égales à 1,8 et 2,2 MPa à 18°C.

Les éprouvettes utilisées dans cet exemple ont également été fabriquées selon la Directive pour la réalisation des chaussées en béton de ciment de mai 1978 - Direction des Routes-SETRA-LCPC-Ministère des Transports.

Les résultats montrent qu'avec l'apport de liant hydrocarbonné en substitution partielle du ciment et de l'eau d'apport, le matériau est moins rigide et donc moins sensible aux phénomènes de retraits hydrauliques

et thermiques.

Exemple 5 :

- 5 On a fabriqué un mélange "béton sec compacté" (produit mis en oeuvre comme une "grave ciment").
On utilise toujours le mélange granulaire 0/6 - 6/20 des exemples précédents.

	86,6	%	0/20 conc.
10	7,3	%	ciment CPJ 45
	6,1	%	émulsion bitume (comme décrite dans les exemples 1 et 2)
	100	%	
15	4,5	%	eau d'apport
	0,02	%	agent mouillant/agrégats + ciment.

- 20 On a fabriqué des éprouvettes comme décrites dans l'exemple 1. Les écrasements ont été effectués par fendage (compression diamétrale des éprouvettes cylindriques) comme dans l'exemple 1.
Après 7 jours et 28 jours de conservation, on a obtenu les valeurs rapportées ci-dessous exprimées en MPa pour la résistance en traction par fendage RTB et le module de rigidité E à 18°C.

25 TABLEAU

		7 Jours	28 Jours
30	RTB	1,0	1,6
	E	6 500	16 000

- 35 Par rapport à un "béton sec compacté" à 11 % ciment, les valeurs obtenues sont pratiquement divisées par 2. Le matériau est donc moins rigide et plus déformable.

Revendications

- 40 1°) Procédé de double traitement à froid d'un matériau granulaire destiné à la technique routière caractérisé en ce que l'on prépare un prémélange d'un matériau granulaire et d'un premier liant hydraulique tel que du ciment ou hydrocarboné tel que du bitume contenant, le cas échéant, des agents stabilisants tensio-actifs et on transfère ce prémélange dans des organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute un second liant hydrocarboné ou hydraulique de façon à obtenir un mélange définitif que l'on répand sur une chaussée en chantier.
- 45 2°) Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que le premier liant est un liant hydraulique tandis que le second liant est un liant hydrocarboné.
- 50 3°) Procédé selon la revendication 2, caractérisé en ce que le liant hydrocarboné est mis en oeuvre sous forme d'une émulsion aqueuse.
- 4°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisé en ce qu'il est mis en oeuvre dans une centrale de fabrication et de malaxage fixe ou mobile située à proximité du chantier.
- 55 5°) Procédé selon la revendication 4, caractérisé en ce que l'on effectue un prédosage du matériau granulaire, on lui ajoute une quantité déterminée de liant hydraulique sous forme pulvérulente ou autres (granulés), préalablement dosée pondéralement et l'on transfère le prémélange ainsi obtenu dans les organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute le liant hydrocarboné et de l'eau d'apport combinée, le cas échéant, à des additifs notamment du type plastifiant ou mouillant entraîneur d'air ou encore accélérateur ou retardateur de prise.

6°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que l'on répand un liant hydraulique, par exemple du ciment sur une chaussée, on fraise celle-ci sur une épaisseur de l'ordre de 10 à 50 cm de façon à obtenir le prémélange et l'on transfère ce dernier dans les organes de malaxage au niveau desquels on lui ajoute le liant hydrocarboné ainsi que de l'eau d'apport.

7°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 5 et 6, caractérisé en ce que le liant hydrocarboné est ajouté sous forme d'une émulsion de bitume qui est substituée partiellement au liant hydraulique et à l'eau d'apport.

8°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 6 et 7, caractérisé en ce que le malaxage et l'addition de liant hydrocarboné et d'eau d'apport sont mis en oeuvre dans une centrale de malaxage fixe ou mobile située à proximité du chantier.

9°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 6 et 7, caractérisé en ce que le malaxage et l'addition de liant hydrocarboné et d'eau d'apport sont mis en oeuvre in situ dans une machine susceptible de se déplacer sur la chaussée en chantier et d'y répandre le mélange définitif, du type des machines connues en elles mêmes utilisées pour régénérer les couches de roulement de chaussées vieilles à l'aide de liants hydrocarbonés.

10°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 6 et 7, caractérisé en ce que le fraisage ainsi que le malaxage et l'addition de liant hydrocarboné et d'eau d'apport sont mis en oeuvre in situ dans une machine susceptible de se déplacer sur la chaussée en chantier et d'y répandre le mélange définitif, du type des machines connues en elles mêmes utilisées pour reconditionner les différentes couches constitutives des chaussées vieilles à l'aide de liants hydrauliques.

11°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 2 à 10, caractérisé en ce que l'on incorpore des fibres synthétiques, minérales, organiques ou de type acier ou fonte dans le liant hydrocarboné ajouté au niveau des organes de malaxage.

12°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 5, 6 et 7, caractérisé en ce que l'émulsion est une émulsion de bitume cationique, anionique ou amphotère.

13°) Procédé selon l'une quelconque des revendications 5, 6 et 7, caractérisé en ce que l'émulsion de bitume est confectionnée à l'aide d'un tensio-actif en solution aqueuse obtenu à partir de l'action d'un acide minéral sur des dérivés d'amines grasses sélectionnées, qui facilite l'enrobage du bitume autour du mélange agrégats/bitume.

Office européen
des brevets

RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE

Numero de la demande

EP 92 40 1510

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int. Cl.5)
X	FR-A-2 189 579 (RHEINISCHE KALKSTEINWERKE)	1, 2, 4, 5, 7, 8	E01C7/26 E01C19/10 E01C23/06 C04B28/02 C08L95/00
Y	* le document en entier *	3, 11, 12	
Y	EP-A-0 319 702 (DEUTAG ASPHALTTECHNIK)	3, 12	
A	* le document en entier *	1, 4	
D, Y	FR-A-2 613 737 (BEUGNET)	11	
A	* revendications 1, 7 *	1	
X	FR-A-2 661 173 (COLAS)	1, 3, 4	
A	* le document en entier *	5, 12	
X	FR-A-2 352 763 (STRABAG BAU)	1, 4	
A	* le document en entier *		
A	EP-A-0 274 920 (COLAS)	1, 3, 6, 7, 9, 10, 12	
A	* le document en entier *		
A	EP-A-0 316 752 (EGLI)	6	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. Cl.5)
A	* le document en entier *		
D, A	FR-A-2 595 383 (BEUGNET)	6	E01C
A	* page 3, ligne 11 - ligne 20; figures *		
A	DE-A-3 729 507 (DEUTAG-MISCHWERKE)	9, 10	
A	* le document en entier *		
A	US-A-4 331 481 (SCHNEIDER)	13	
A	* abrégé *		
A	* colonne 4, ligne 40 - colonne 5, ligne 10 *		
Le présent rapport a été établi pour toutes les revendications			
Lieu de la recherche LA HAYE		Date d'achèvement de la recherche 24 JUILLET 1992	Examineur DIJKSTRA G.
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons di : membre de la même famille, document correspondant			

EPO FORM 1503 01.92 (P0402)

THIS PAGE BLANK (USPTO)